韓国公開特許公報 特 2001-101276 号

【特許請求範囲】

【請求項 1】

CMP 装置を使用するウェハの化学機械的研磨(Chemical Mechanical Polishing, CMP) 方法において、前記 CMP は集積回路を相互接続する金属の製造時ウェハ上で遂行され、前記ウェハはその上に形成された相互接続部が限定されるようにパターン化された誘電層と前記誘電上に形成されたバリア層及びバリア層上に形成された金属層を備え、前記 CMP 装置はその上に装着された研磨パッドを有するプラトンと、スラリーディスペンサと、ウェハキャリアを備え、

前記研磨方法は、

前記ウェハキャリアを用いて動作位置のウェハを CMP 装置の研磨パッドに 配置させる段階と:

第1セットの研磨パラメータを有するように構成された前記 CMP 機器を用いて第1スラリーでウェハの第1研磨を実行する段階と;

第2セットの研磨パラメータを有するように構成された前記 CMP 機器を用いて第2スラリーでウェハの第2研磨を実行する段階を含み、前記第2研磨は研磨パッドと第1研磨で使用されるプラトンを用いて遂行され、前記第2スラリーは第1スラリーと異なることを特徴とする研磨方法。

【請求項 2】

前記金属層は銅で形成され、前記誘電層内に限定された前記相互接続部は層内 (intra-layer) 相互接続部の部分を形成することを特徴とする請求項 1 記載の研磨方法。

【請求項 3】

前記金属層はタングステンで形成され、前記誘電層内に限定された前記相互接続部は層間(inter-layer)相互接続部の部分を形成することを特徴とする請求項1記載の研磨方法。

【請求項 4】

第2研磨中に第2スラリーの性能が影響を受けないように前記研磨パッドを クリーニングする段階を追加含ませることを特徴とする請求項1記載の研磨方 法。

【請求項 5】

前記研磨パッドを前記クリーニング工程中に脱イオン水で洗浄して前記研磨パッドから第 1 スラリーを除去することを特徴とする請求項 4 記載の研磨方法。

【請求項 6】

前記研磨パッドは前記クリーニング工程中にコンディショニングされること を特徴とする請求項5記載の研磨方法。

【請求項 7】

前記第1研磨は金属層の部分などを除去してバリア層の部分などを露出させながら金属層の残留部分などを残させて前記誘電層に限定された前記相互接続部の部分として技能させるようにすることを特徴とする請求項1記載の研磨方法。

【請求項 8】

前記第2研磨は前記誘電層に限定された前記相互接続部の一部分を形成しない前記バリア層の露出部分などを除去するように遂行されることを特徴とする 請求項7記載の研磨方法。

【請求項 9】

前記ウェハの第1研磨は前記バリア層の部分などが完全に露出される前に第3セットの研磨パラメータを有する第1スラリーを用いて前記ウェハを研磨する段階を追加で含み、前記第3セットの研磨パラメータは前記第1セットの研磨パラメータの対応パラメータとほかの少なくとも一つのパラメータを有することを特徴とする請求項7記載の研磨方法。

【請求項 10】

前記第2スラリーは第1スラリーに比べ前記金属層に対するバリア層の選択度が高いことを特徴とする請求項7記載の研磨方法。

【請求項 11】

前記第2スラリーは減縮された固体濃度を有する第1スラリーと同様なこと を特徴とする請求項7記載の研磨方法。

【請求項 12】

前記第2スラリーは第1スラリーと同様な pH を有することを特徴とする請

求項7記載の研磨方法。

【請求項 13】

第1スラリー及び第2スラリーは研磨粒子を含有し、第2スラリーの研磨粒子は第1スラリーの研磨粒子より小さい平均直径を有することを特徴とする請求項7記載の研磨方法。

【請求項 14】

第1スラリー及び第2スラリーは研磨粒子を含有し、第2スラリーの研磨粒子は第1スラリーの研磨粒子より平均的に軟性であることを特徴とする請求項7記載の研磨方法。

【請求項 15】

第1研磨は上記金属層及び前記バリア層の部分などを除去して前記誘電層の部分などを露出させながら前記金属層と前記バリア層の残留部分などを残させて前記誘電層内に限定された前記相互接続部として技能させるようにすることを特徴とする請求項1記載の研磨方法。

【請求項 16】

前記第2スラリーは金属層に比べ第1スラリーの選択度より大きい誘電層の 選択度を有することを特徴とする請求項15記載の研磨方法。

【請求項 17】

第2研磨は前記誘電層の露出部の上部を除去するように遂行されることを特 徴とする請求項15記載の研磨方法。

【請求項 18】

集積回路の金属相互接続部の製造時ウェハを化学機械的に研磨(Chemical Mechanical Polishing, CMP)する装置において、前記ウェハはその上に形成され相互接続部が限定されるようにパターン化された誘電層と、前記誘電層上に形成されたバリア層及び前記バリア層上に形成された金属層を備え、

前記研磨装置は、

上部に装着されたプラトンと研磨パッドを用いながら第1スラリーと第1セットの研磨パラメータでウェハの第1研磨を遂行する第1研磨手段と;

第1研磨時に遂行されていた前記プラトンと前記研磨パッドを用いながら第 1スラリーとほかの第2スラリーと第2セットの研磨パラメータで前記ウェハ の第2研磨を遂行する第2研磨手段を、 含むことを特徴とする研磨装置。

【請求項 19】

前記金属層は銅で形成され、前記誘電層内に限定された前記相互接続部は層内(intra-layer)相互接続部の部分を形成することを特徴とする請求項 18 記載の研磨装置。

【請求項 20】

前記金属層はタングステンで形成され、前記誘電層内に限定された前記相互接続部は層間 (inter-layer) 相互接続部の部分を形成することを特徴とする請求項 18 記載の研磨装置。

【請求項 21】

第2研磨中に第2スラリーの性能が影響を受けないように前記研磨パッドを クリーニングする工程を遂行するクリーニング手段を追加含ませることを特徴 とする請求項18記載の研磨装置。

【請求項 22】

前記クリーニング手段は、前記研磨パッドを脱イオン水で洗浄して前記研磨パッドから第 1 スラリーを除去することを特徴とする請求項 21 記載の研磨装置。

【請求項 23】

前記クリーニング手段は、前記研磨パッドをコンディショニングするように構成されることを特徴とする請求項22記載の研磨装置。

【請求項 24】

前記第1研磨手段は、金属層の部分などを除去して前記バリア層の部分など を露出させながら前記金属層の残留部分などを残させて前記誘電層内に限定さ れた前記相互接続部の部分として技能させるようにすることを特徴とする請求 項18記載の研磨装置。

【請求項 25】

前記第2研磨手段は、上記誘電層内に限定された前記相互接続部の一部分を 形成しない前記バリア層の露出部分などを除去することを特徴とする請求項 24記載の研磨装置。

【請求項 26】

前記第1研磨手段は前記バリア層の部分などが完全に露出される前に第3セットの研磨パラメータを有する第1スラリーを用いて前記ウェハを研磨するように構成され、前記第3セットの研磨パラメータは前記第1セットの研磨パラメータの対応パラメータとほかの少なくとも一つのパラメータを有することを特徴とする請求項24記載の研磨方法。

【請求項 27】

第2スラリーは、金属層に対するバリア層の選択度が第1スラリーのそれに 比べ高いことを特徴とする請求項24記載の研磨装置。

【請求項 28】

前記第2スラリーは減縮された固体濃度を有する第1スラリーと同様なことを特徴とする請求項24記載の研磨装置。

【請求項 29】

前記第2スラリーは、第1スラリーと同様な pH を有することを特徴とする 請求項24記載の研磨装置。

【請求項 30】

第1スラリー及び第2スラリーは研磨粒子を含有し、第2スラリーの研磨粒子は第1スラリーの研磨粒子より小さい平均直径を有することを特徴とする請求項24記載の研磨方法。

【請求項 31】

第1スラリー及び第2スラリーは研磨粒子を含有し、第2スラリーの研磨粒子は第1スラリーの研磨粒子より平均的に軟性であることを特徴とする請求項24記載の研磨装置。

【請求項 32】

第1研磨手段は上記金属層及び前記バリア層の部分などを除去して前記誘電層の部分などを露出させながら前記金属層と前記バリア層の残留部分などを残させて前記誘電層内に限定された前記相互接続部として技能させるようにすることを特徴とする請求項18記載の研磨装置。

【請求項 33】

第2スラリーは、金属層に対する誘電層の選択度が第1スラリーのものより

大きいことを特徴とする請求項32記載の研磨装置。

【請求項 34】

第2研磨は、前記誘電層の露出部の上部を除去するように遂行されることを特徴とする請求項32記載の研磨装置。

【請求項 35】

ウェハを化学機械的に研磨(Chemical Mechanical Polishing, CMP) する装置に おいて、前記ウェハはその上に形成されて相互接続部が限定されるようにパタ ーン化された誘電層と、前記誘電層上に形成されたバリア層及び前記バリア層 上に形成された金属層を備え、

前記 CMP 装置は、

上部に装着された研磨パッドを有するプラトンと;

前記研磨パッドに動作的に結合されて複数のスラリーを貯蔵するように構成され、前記貯蔵された一つの以上のスラリーを前記研磨パッドに選択的に供給するディスペンサと:

前記ウェハを選択的に保持するように構成されたウェハキャリアと;

前記プラトン、ディスペンサ及びウェハキャリアと結合され、前記 CMP 装置が前記ウェハの第1研磨及び第2研磨を遂行するように構成されたコントローラーを含み、

第1研磨で、前記コントローラーは前記ウェハキャリアとプラトンが第1セットの研磨パラメータに応じて前記ウェハと前記研磨パッドの間で研磨動作をするようにし、また前記ディスペンサが前記ウェハと研磨パッドの間の界面に第1スラリーを供給することにし、

第2研磨で、前記コントローラーは前記ウェハキャリアが第2セットの研磨パラメータに応じて前記ウェハと前記研磨パッドの間で研磨動作をするようにし、また前記ディスペンサが前記ウェハと研磨パッドの間の界面に第1スラリーとほかの第2スラリーを供給するようにすることを特徴とする CMP 装置。

【請求項 36】

前記 CMP 装置は、軌道旋回 CMP 装置であることを特徴とする請求項 35 記載の CMP 装置。

【請求項 37】

前記金属層は銅で形成され、前記誘電層内に限定された前記相互接続部は層内(intra-layer)相互接続部の部分を形成することを特徴とする請求項 35 記載の CMP 装置。

【請求項 38】

前記金属層はタングステンで形成され、前記誘電層内に限定された前記相互接続部は層間 (inter-layer) 相互接続部の部分を形成することを特徴とする請求項 35 記載の CMP 装置。

【請求項 39】

前記研磨パッドのクリーニング工程を遂行するように構成され、前記研磨パッドから第1スラリーを除去するパッドコンディショナーを追加含ませることを特徴とする請求項35記載のCMP装置。

【請求項 40】

前記研磨パッドから第1スラリーを除去するクリーニング工程中に前記コントローラーは前記パッドコンディショナーをして脱イオン水で前記研磨パッドを洗浄するように構成されることを特徴とする請求項39記載のCMP装置。

【請求項 41】

第1研磨は前記金属層の部分などを除去して前記バリア層の部分などを露出させながら前記金属層の残留部分などを残させて前記誘電層内に限定された前記相互接続部の部分として技能させるようにすることを特徴とする請求項 35 記載の CMP 装置。

【請求項 42】

前記第2研磨手段は、上記誘電層内に限定された相互接続部の一部分を形成しないバリア層の露出部などを除去することを特徴とする請求項 41 記載の CMP 装置。

【請求項 43】

前記第1研磨は前記バリア層の部分などが完全に露出される前に第3セットの研磨パラメータに応じて第1スラリーを用いて前記ウェハを研磨するように構成され、前記第3セットの研磨パラメータは前記第1セットの研磨パラメータの対応パラメータとほかの少なくとも一つのパラメータを有することを特徴とする請求項41記載のCMP装置。

【請求項 44】

第2スラリーは、金属層に対するバリア層の選択度が第1スラリーのそれに 比べ高いことを特徴とする請求項41記載のCMP装置。

【請求項 45】

前記第2スラリーは減縮された固体濃度を有する第1スラリーと同様なことを特徴とする請求項41記載のCMP装置。

【請求項 46】

前記第2スラリーは第1スラリーと同様な pH を有することを特徴とする請求項41記載の研磨装置。

【請求項 47】

第1スラリー及び第2スラリーは研磨粒子を含有し、第2スラリーの研磨粒子は第1スラリーの研磨粒子より小さい平均直径を有することを特徴とする請求項41記載のCMP装置。

【請求項 48】

第1スラリー及び第2スラリーは研磨粒子を含有し、第2スラリーの研磨粒子は第1スラリーの研磨粒子より平均的に軟性であることを特徴とする請求項41記載のCMP装置。

【請求項 49】

第1研磨は上記金属層及び前記バリア層の部分などを除去して前記誘電層の部分などを露出させながら前記金属と前記バリア層の残留部分などを残させて前記誘電層内に限定された前記相互接続部として技能させるようにすることを特徴とする請求項35記載のCMP装置。

【請求項 50】

第2スラリーは、金属層に対する誘電層の選択度が第1スラリーのものより 大きいことを特徴とする請求項49記載のCMP装置。

【請求項 51】

第2研磨は前記誘電層の露出部の上部を除去するように遂行されることを特徴とする請求項49記載のCMP装置。

【請求項 52】

- (a) 基板上部のレベル間 (inter-level) 絶縁層に少なくとも一つの開口部を形成する段階と;
 - (b) 前記少なくとも一つの開口部に導電性金属を成長させて前記導電性金属

- の一部分が前記レベル間絶縁層の上面の上に突出部を有するようにする段階と
 - (c) 前記突出部の上部をひどい条件下で研磨する段階と;
- (d) 前記導電性金属の一部が前記レベル間絶縁層の上面と同一平面をなす時まで緩和された条件下で前記突出部の残り部分を研磨する段階を、含むことを特徴とする配線構造の製造方法。

【請求項 53】

- (a) 基板上部のレベル間 (inter-level) 絶縁層に少なくとも一つの開口部を形成する段階と;
- (b) 前記少なくとも一つの開口部に導電性金属を成長させて前記導電性金属の一部分が前記レベル間絶縁層の上面の上に突出部を有するようにする段階と
 - (c)前記突出部の上部を高速で研磨する段階と;
- (d) 前記導電性金属の一部が前記レベル間絶縁層の上面と同一平面をなす時まで低速で前記突出部の残り部分を研磨する段階を、 含むことを特徴とする配線構造の製造方法。

与2001-0101276

(19) 대한민국특허청(KR) (12) 공개특허공보(A)

(51) Int. Cl. ⁶ HD1L 21/304	(11) 공개번호 특2001-0101276 (43) 공개일자 2001년11월14일				
(21) 출원번호 (22) 출원일자 번역문제출일자	10-2001-7007612 2001년 06월 16일 2001년 06월 16일				
(86) 국제출원번호 (86) 국제출원출원일자 (81) 지정국	PCT/US1999/30112 (87) 국제공개번호 WD 2000/35627 1999년12월16일 (87) 국제공개일자 2000년06월22일 국내특허 : 미스라엘 일본 대한민국 싱가포르 EP 유럽특허 : 오스트리 마 벨기에 스위스 독일 덴마크 스페인 프랑스 영국 그리스 마일랜 드 이탈리아 룩셈부르크 모나코 네덜란드 포르투합 스웨덴 핀랜드				
	사이프러스				
(3D) 무선권주장 (71) 출원민	09/212,929 1998년12월16일 미국(US) 스피드팜-아이피미씨 코포레미션 카리 홈란드				
(72) 발명자	미합중국 아리조나주 85226 챈들러 노스 54 스트리트 305 홀란드,카리				
	미합중국마리조나주85028,피닉스,미스트팬폴드라미브4117 주트시,마조미				
	ㅜ=^,;;;;조이 미합중국마리조나주85226,챈들러노스시실리드라미브862				
	CHOLAM				
	미합중국마리조나주85204,메사,이스트자베리나에버뉴3318 고트키스,예히엘				
	미합중국마리조나주85296,긜버트,미스트오렌지무드스트리트1645 양,씨.,제리				
	미합중국마리조나주85202,에사,웨스트올라에버뉴2152 스키,데니스				
	미합중국마리조나주85213,메사,미스트자스민2407				
	미첼,프레드 미합중국아리조나주85044,피닉스,이스트카피스트라노에버뉴4836				
	양,린				
(74) 대리민	미합중국마리조나주85044,피닉스,미스트머게이브로드4031 이만재				
_심사취구 : 있음					

<u> 삼사용구 : 있음</u>

(54) 다단계 화학기계적 연마방법 및 장치

足學

다단계 CMP 시스템은 배리더층과 금속층이 형성되는 유전층에 유전층에 금속 상호접속부를 형성하기 위해 사용된다. 제 1 연마는 제 1 슬러리와 제 1 세트의 연마 파라미터를 이용하여 금속층의 상부를 제거하고, 유전층 내에 금속 상호접속부로서 기능하도록 잔류금속을 남긴다. 동일한 플래튼과 연마패드 상의웨이퍼의 제 2 연마는 제 2 세트의 연마 파라미터 하에서 제 2 슬러리를 미용하여 배리어층의 부분들을 제거하다. 제 2 연마는 유전층의 상면으로부터 배리머층을 제거하며 금속 상호접속부터 생건한다. 디슁과 유전부식을 감축시키기 위해 제 2 슬러리가 선택되므로 배리머층은 유전층내의 잔류금속보다 빠른 속도로 제거된다. 클리닝 단계는 제 1 연마와 제 2 연마 사이에서 선택적으로 실행된다. 더욱이, 제 1 연마는 소프트랜딩 단계를 포함하여 디슁과 유전부식을 더 감축시킨다. 이와 다르게 제 1 연마는 금속 상호접속부로서 기능하도록 유전층내에 잔류 금속을 남기면서 금속층과 배리머층의 부분들을 제거하기 위해 사용될 수 있다. 유전 슬러리를 미용하는 제 2 연마는 마이크로스크래치를 감축시키기 위해 실행된다.

OH S

55

844

刀会是伊

본 발명은 화학기계적 연마(Chemical Mechanical Polishing, CMP)에 관한 것으로, 보다 구체적으로는 CMP공정중에 2이상의 슬러리를 미용하는 CMP 시스템에 관한 것이다.

医君沙金

CMP는 웨이퍼의 표면을 평탄화하며 후속 포토리소그래피 공정단계를 용이하게 하거나, 또는 웨이퍼상에 형성된 총의 부분들을 포괄적으로 제거하기 위해 집적회로의 제조시 종종 사용된다. 특히, CMP는 총간 삼호접속부(예물들면, 콘택미나 비마(via)용의 금속 플러그)의 제조시 또는 총내 상호접속부(예물들면, 다마신 공정에서의 구리 상호접속라민)의 형성시 사용될 수 있다. 또한 CMP는 총간 상호접속부 및 총내 상호접속부가 단일 금속총의 중착을 이용하여 형성되는 2중 다마신 공정에 사용될 수 있다.

도 1은 웨이퍼(11)를 연마하기 위한 좀래의 CMP 시스템(10)의 예시도이다. CMP 시스템(10)은 웨이퍼(11)를 지지하기 위한 웨이퍼 캐리어(\(\pi(1)\)와, 연마패드(13)를 구비한 플래튼(P1)과, 슬러리(S1)를 갖는 슬러리 디스펜서(15)를 포함한다. 좀래의 CMP 시스템(10)에서는 웨이퍼 캐리어(\(\pi(1)\)에 하당하는 힘이 가해져 F의 연마력을 얻게 된다. 웨이퍼(11)의 표면을 연마하기 위해서는 웨이퍼 캐리어(\(\pi(1)\)가 \(\pi\) 의 속도로 회전하는 반면, 플래튼(P1)은 통상적으로 \(\pi\) 의 속도로 반대방향으로 회전한다. 그러나 이 에에서 디스펜서(15)는 연마공정을 용미하게 하기 위해 연마패드(13)의 표면에 슬러리 S1을 공급한다. 금속 슬러리(즉, 금속연마를 위한 슬러리)는 통상적으로 클로이드상의 현탁액으로 직경이 20 ~ 200m의 크기로 연마입자를 갖는 수성이다. 슬러리의 밀도는 약 1중량% ~ 5중량%이고, 통상 3 ~ 11의 머 범위를 갖는다.

도 2A 및 28는 증래의 단일 단계 CMP 공정중의 웨이퍼(11)의 단면을 예시한 도면이다. 이 설명의 이해를 돕기 위해 동일하거나 유사한 기능과 구조를 갖는 구성요소에는 여러 도면에서 동일한 참조번호를 사용하였다. 도 2A를 참조하면, 웨이퍼(11)(도 1)는 트랜지스터 게이트와 같은 활성 디바미스를 구비하는 반도체 기판(21)과, 그 위에 혈성된 유전총(23), 배리머총(25) 및 금속총(27)을 포함한다. 배리머총(25)은 또한 유전총(23)에 쉽게 부착되지 않는 금속총을 위한 접착총 또는 점착총으로서의 기능을 하는 것으로 평가되고 있다. 예컨대 금속층(27)은 텀스텐총일 수 있으며, 금속총(27)의 삼단부를 제거하며 유전총(3)내의 콘택홀에 텀스텐 플러그를 형성하기 위해 CMP 시스템(10)이 사용될 수 있다. 배리머총(25)은 장벽형성을 위한 목적이나 접착목적을 위해 통상적으로 티타늄(Ti), 질화티타늄(TiN), 또는 TI/TiN으로 형성될 수 있다. 도 28는 증래의 CMP 공정이 실행된 후의 최종구조를 도시한 도면이다.

도 1, 도 2A 및 도 2B를 참조하며 보다 구체적으로 설명하면 웨미퍼(11)는 웨미퍼 캐리어(WC1)로 지지되며 금속총(27)은 연마패드(13)를 향하고 있다. 디스펜서(15)는 FR1의 유속으로 연마패드(13)에 금속 슬러리(S1)를 공급한다. 슬러리(S1)는 통상적으로 배리머총(25)과 유전총(21)에 비해 금속총(27)에 대하여보다 선택적으로 선택된다. 플래튼(P1)과 웨미퍼 캐리머(WC1)는 ø 과 ø 의 속도로 각각 회전한다. 또한 하향하는 힘 F 미 웨미퍼 캐리머(WC1)에 인가되어 종래의 금속 연마공정을 실행한다.

증래의 공정에서, 유전총(23)은 CMP 공정에 대한 연마정지층으로서 사용된다. 연마는 모든 배리머총(25)이 유전총(23)의 표면으로부터 제거되는 것을 보증하는 종료지점이 검출된 후 비교적 단기간 동안 계속될 수 있다. 금속총(27)에 대한 슬러리(S1)의 비교적 높은 선택성 때문에 금속총(27)의 제거속도는 배리어총(25)과 유전총(23)에 제거속도보다 크다. 결국 배리어총 제거의 알미에 외부 유전명역의 레벨 하부에 있는 도 28의 금속총(27)으로 표시된 바와 같이 비교적 많은 양의 금속 리세스(또는 다첨)(recess or dishing)가 콘택홀에 발생한다. 금속 리세스의 양은 도 28에서 6로 표시하였다. 또한 유전총(23)은 필드영역에 비해 콘택홀 부근에서 더 빠른 속도로 제거된다. 콘택홀은 콘택홀 영역의 유전총(23)의 구조적 무결성을 약화시킴으로써 제거속도의 차이를 마기시킬 수 있는 것으로 믿어진다. 미러한 효과를 본 명세서에서는 유전부식이라 명명한다. 유전부식의 양은 도 28에서 α로 나타냈다. 통상의 CMP 응용에서 CMP 시스템(10)에 의해 처리된 웨이퍼의 수율을 최대화시키면서 α 와 6를 최소화하는게 바람직한 것으로 여겨진다.

CMP에서 발생하는 다른 문제는 도 3에 예시되어 있다. 도 3은 금속 슬러리(S1)를 이용하며 연마한 후 그 위에 형성되는 미세한 홍집(마미크로스크래치)(31)를 갖는 유전흥(23)을 보여준다. 통상적으로 금속흥과 배리머총의 제거에 효율적인 슬러리는 뮤전총에 마미크로스크래치를 유발시킨다. 마미크로스크래치는 금 속연마에서 밀반적으로 바람직하지 못하다. 왜냐하면 심각한 경우에는 마미크로스크래치가 유전층에 연 속적으로 형성된 금속의 상호면결로 단락을 일으킬 수 있기 때문이다.

상출한 문제점을 해결하기 위한 종래의 해결방법의 하나가 도 4에 예시되어 있다. 도 4는 2-플래튼 2-슬러리 CMP 시스템(40)을 도시한 것이다. CMP시스템(40)은 CMP 서브시스템(41, 42)을 포함한다. 미 예에서, CMP서브시스템(41)은 CMP시스템(10)(도 1)으로 실행되고, CMP서브시스템(42)은 본질적으로는 CMP 서브시스템(41)과 동일한 구성을 갖는다. 특히, CMP서브시스템(42)은 웨이퍼 캐리어(WC2)와, 연마패드(43)를 갖는 플래튼(P2)과, 슬러리(S2)를 갖는 슬러리 디스펜서(45)를 포함한다. 하향하는 힘은 웨이퍼 캐리어(WC2)에 인가되어 F의 연마압력을 얻는다. 웨이퍼 캐리어(WC2)는 교 의 속도로 회전하지만 플래튼 P2는 교 의 속도로 반대방향으로 회전한다. 디스펜서(45)는 미 제 2의 연마공점중에 슬러리(S2)를 연마패드(43)에 공급한다. 서브시스템(41, 42)은 멀티스테이션 CMP 장치 또는 개개의 CMP

장치상에 있는 스테미션(station)밀 수 있다.

장시장에 있는 스테이션(Station)을 수 있다.

이러한 증래의 해결방법에서, CMP 서브시스템(41)은 상출한 CMP시스템(10)에 대해 설명했던 바와 같이 슬러리(S1)를 이용하여 웨이퍼(11)의 금속을 면마하기 위해 사용된다. 그 다음, 웨이퍼(11)는 세정(도시 생략)되고 슬러리(S2)를 이용한 유전면마를 위해 서브시스템(42)으로 이동된다. 마이크로스크래치 및/또는 유전복식을 줄이기 위하며 슬러리(S2)는 유전총(23)의 면마에 최적화된다(때때로 이것을 '제 2 플래트 버핌'이라고도 함). 다성을 줄이기 위해 금속면마 증로점으로서 배리어총(25)(도 24)을 이용하여 금속은마 전략적으로 바리어총(25)(도 24)을 이용하여 금속은 면마가 실행된다. 웨이퍼(11)는 슬러리(S2)를 이용한 배리어총 면마를 위해 CMP서브시스템(42)으로 보내지고, 배리어총 면마에 최적화된다. 이를 증래의 시스템은 슬러리 S1과 S2가 통상적으로 양립하기 어렵기 때문에 2개의 플래튼을 사용한다. 예컨대, 금속슬러리는 일반적으로 배가 낮지만 유전슬러리는 배가 높다. 이들 슬러리를 동일한 플래튼에서 혼합하면 슬러리간의 면마입자가 응집되어 현탁액의 외부로 새머나오게 되고, 금속제거의 균일성을 감촉시키는 바람직하지 못한 현상을 일으킨다. 그러나 웨이퍼를 제 2 플래튼에 이동시키는 것에 대한 필요성은 CMP 시스템(40)의 수율을 저하시켜 바람직하지 못하게 된다. 그러므로 웨이퍼의 균일성과 수율을 감촉시키지 않고도 다성과, 유전부식과 마이크로스크래치를 감촉시키는 CMP시스템이 필요하다.

발명의 상세관 설명

본 발명에 따르면, 단일 플래튼을 사용하는 다단계 CMP시스템이 제공된다. 이 다단계 CMP 시스템은 본택, 비마(via), 및 다마신 라인(damascene line)과 같은 금속 상호접속을 형성하기 위해 유익하게 사용된다. 이 머플리케미션에서는 웨미퍼가 형성되고 그 위에 유전총의 내부 또는 그것을 관통하는 상호접속 부를 한정하도록 패턴화되고, 그 유전총 위로 불렴킷 금속총이 증착된다. 통상적으로 배리머총은 유전총 과 금속총 사미에 형성된다.

본 발명의 첫 번째 특징으로서, CMP시스템은 연마패드, 웨이퍼 캐리머, 및 콘트롤러를 갖는 플래튼을 포함한다. 이 콘트롤러는 CMP 시스템이 웨이퍼의 제 1 연마를 수행하도록 구성된다. 제 1 연마는 금속 상호접속부로서 기능하도록 유전총 내에 잔류금속을 남기고 금속총의 상부를 제거한다. 제 1 연마는 제 1세트의 연마 피라미터 하에서 금속 슬러리를 사용한다.

그리고 콘트롤러는 CMP 시스템이 제 2 세트의 연마파라미터 하에서 제 2 슬러리를 사용하여 웨이퍼의 제 2 연마를 실행하게 한다. 하나의 실시예로서, 제 2 슬러리는 배리머총 연마를 위해 최적화된 슬러리이다. 그 다음으로 제 2 연마가 실행되어 유전총의 상면에서 배리어막이 제거되도록 함으로써 금속 상호접속부를 형성한다. 배리머 슬러리가 사용되기 때문에 배리머총은 유전총 내에서는 잔류금속보다 빠른 속도로 제거되고 그에 따라 중래의 1단계 시스템에 비해 금속 리세스와 디슁이 감촉된다. 또한 두 연마에동일한 플래튼이 사용되기 때문에 상술한 2-플래튼 시스템보다 수율이 크다.

본 발명의 두 번째 특징에서는, 연마패드 상에 있는 제 1 슬러리의 대부분(미상적으로는 전부)을 제거하기 위해 제 1 연마와 제 2 연마 사미에 클리닝 단계가 사용된다. 웨미퍼는 연마패드로부터 들어올려지고, 제 1 슬러리의 연마패드를 제거하기 위해 탈미온수가 사용된다. 하나의 실시예로서 클리닝 단계를 실행하기 위해 패트 콘디셔너가 사용된다.

본 발명의 세 번째 특징에서는, 제 1 슬러리를 미용하는 소프트 랜딩(soft landing) 단계가 포함되도록 제 1 연마가 수정된다. 제 1 연마의 별크 금속제거는 실질적으로는 상술한 실시예의 제 1 연마와 같

그러나 계면금속은 상이한(통상적으로 보다 유연한) 연마 파라미터를 이용하며 배리머총으로부터 제거된다. 예컨대, 연마압력은 통상적으로 소프트 랜딩 단계에서 감촉된다. 보다 유연한 연마입자는 연마공정 중에 유전총의 상호접속 개구부 속으로 연마패드가 탄성적으로 연장되는 정도 만큼 감촉시키는 경향이 있기 때문에 소프트랜딩 단계는 디쉼과 유전부식을 감촉시키는 경향이 있다. 이 연마패드의 상호접속 개구부로의 '연장'으로 인해 잔류금속이 연마되고(금속 리세스와 디쉼을 야기시킴) 상호접속부를 메워싸는 영역으로부터 유전체가 제거(유전부식을 야기시킴)되는 것으로 믿어진다.

본 발명의 네 번째 특징에서는 금속총의 상부외에 배리머총의 부분들이 제거되도록 제 1 연마가 수정된다. 제 1 연마는 금속 상호접속부로서 기능하도록 유전총내에 잔류금속 및 배리머를 남기면서 유전총의다. 제 1 연마는 금속 상호접속부로서 기능하도록 유전총내에 잔류금속 및 배리머를 남기면서 유전총의부분들을 노출시킨다. 클리닝 단계는 제 1 연마후에 선택적으로 실행될 수도 있다. 그리고 콘트롤러는 대우로 하여금 제 2 세트의 연마 파라미터 하에서 제 2 슬러리를 이용하여 웨이퍼의 제 2 연마를 실행하도록 한다. 하나의 실시예에서, 제 2 슬러리는 유전총 연마를 위해 최적화된 슬러리미다. 이 제 2 연마는 중래의 단일 단계 시스템에서처럼 금속 슬러리와 배리머 슬러리를 이용하여 연마하는 것에 비해 유전총 내에 상당히 작은 마미크로 스크래치와 함께 유전총의 상부를 제거한다. 게다가 유전 슬러리가 사용되기 때문에 유전총이 유전총 내의 잔류금속보다 빠른 속도로 제거되는 경향이 있다. 이것은 삼호접속 개구부 부근 영역내의 유전총과 잔류금속 사이의 스텝 높미를 줄미는데 도움을 줄 수 있다. 게다가 동일한 플래트이 당 연마를 위해 사용되기 때문에 삼술한 2-플래트 시스템보다 수율이 더 크다.

상술한 본 발명의 특징과 미점은 첨부도면과 관련한 다음의 상세한 설명으로부터 명백해질 것이다.

도 1은 종래의 메 시스템의 메시도미다.

도 2A 및 도 28는 좀래의 단밀 단계 CMP 공정종의 웨미퍼의 단면을 나타낸 도면이다.

도 3은 종래의 CMP 공정 수행후에 마이크로스크래치를 갖는 웨이퍼의 부분을 나타낸 도면이다.

도 4는 종래의 2-플래튼 2-슬러리 CMP시스템의 예시도이다.

도 5는 본 발명의 1실시에에 따른 다단계 에 시스템의 예시도이다.

도 6은 본 발명의 1실시에에 따른 도 5의 다단계 CMP 시스템의 동작 설명도이다.

도 7A ~ 도 70는 본 발명의 1실시예에 따른 도 5와 도 6의 다단계 대 시스템의 동작중의 웨이퍼의 단면도를 나타낸 도면이다.

도 8은 본 발명의 다른 실시에에 따른 도 5의 다단계 CMP 시스템의 동작 설명도이다.

도 9A ~ 도 9E는 본 발명의 1실시에에 따른 도 5와 도 8의 다단계 CMP 시스템의 동작중의 웨이퍼의 단면도를 나타낸 도면이다.

도 10은 본 발명의 또 다른 실시예에 따른 도 5의 다단계 CMP 시스템의 돔작 설명도이다.

11A ~ 도 11D는 본 발명의 1실시예에 따른 도 5와 도 10의 다단계 CMP 시스템의 동작중의 웨이퍼의 단면 도를 나타낸 도면이다.

도 12는 본 발명의 1실시예에 따른 다단계 CMP 시스템과 종래의 단일 단계 CMP 시스템을 미용하며 얻어진 디슁의 비교설명도이다.

도 13은 본 발명의 1실시예에 따른 다단계 때 시스템과 종래의 단일 단계 때 시스템을 미용하며 얻어진 유전부식의 비교설명도미다.

도 5는 본 발명의 1실시에에 따르는 단일플래튼 다단계 CMP시스템(50)의 메시도이다. CMP 시스템(50)은 웨이퍼 캐리어(51), 연마패드(53)를 구비한 플래튼(52), 슬러리 디스펜서(56), 패드 컨디셔닝부(57), 및 콘트롤러(59)를 포함한다. 이 실시에는 예를들면, 미국 아리조나주 피닉스 소재의 IPEC Planar로부터 구입가능한 AvantGaard 676 CMP 장치와 같은 궤도선회 CMP 장치로 실행된다. 또한 웨이퍼 캐리어(51)는 의 속도로 회전되나 플래튼(52)은 의 속도로 궤도선회 경로로 이동된다. 디스펜서(56)는 플래튼(52)과 연마패드(53)내의 구멍(도시생략)을 통해 슬러리를 연마패드(53)의 연마면으로 공급한다. 본 실시메에서 디스펜서(56)는 여러 가지의 상이한 슬러리와 탈이온수를 저장하도록 구성된다. 디스펜서(56)는 CMP 공정중에 요구되는 바와 같은 슬러리 S1과 슬러리 S2 및 탈이온수를 제공할 수 있다. 패드 컨디셔닝부(57)는 웨이퍼 연마동작들 사이메서 연마패드(53)를 세정하고 컨디셔닝한다. 콘트롤러(59)는 웨미퍼 캐리어(51), 플래튼(52), 디스펜서(56) 및 패드 컨디셔닝부(57)의 동작을 제어하도록 걱정하고 콘트롤러(도시생략)를 포함한다. 콘트롤러(59)는 CMP 시스템(50)의 동작을 제어하도록 실행되는 소프트웨어나 펌웨어 프로그램을 저장하기 위한 메모리(도시생략)를 포함한다.

도 6은 본 발명의 1실시예에 따르는 CMP 시스템(50)(도 5 참조)의 동작을 설명하기 위한 도면이다. 도 74 ~도 70는 본 실시예에 따르는 CMP 시스템(50)의 동작중에 여러 지점에서의 최종 웨이퍼 구조를 나타낸 도면이다. 도 5, 도 6 및 도 74 ~도 70를 참조하면 CMP 시스템(50)은 다음과 같이 동작한다. CMP 시작전에 웨이퍼(11)의 반도체 기판(21)은 그 위에 형성된 유전총(23), 배리어총(25) 및 금속총(27)을 구비한다. 유전총(23)은 통상적으로 기판상에 브램킷 증착에 의해 형성되는 산화총이다. 예컨대, 유전총(23)은 템트라에틸오쏘실리케이트(tetraethylorthosilicate, TEOS)에 의해 형성되는 이산화실리콘인 것이 좋다. 유전총(23)은 패턴화되고 에청되어 집적회로 제조공정에서 표준인 포토리소그래피 기술을 이용하여 기판의 선택된 영역을 노출시키는 콘택홀을 형성한다. 배리어총(25)은 기판(21)과 접촉하도록유전총(23)의 상부와 콘택홀 내에 증착된다. 배리어총(25)을 구성하는 물질은 금속총(27)의 금속에 일반적으로 작무된다. 예를들어, 금속총(27)이 팅스텐(W)으로 만들어지면 배리어총(25)은 Ti, TiN 또는 Ti/TiN 스택으로 형성된다. 금속총(27)이 구리(Cu)로 형성되면 배리어총(25)은 통상적으로 탄탈륨(Ta), 질화탄탈륨(TaN) 또는 Ta/TaN 스택으로 형성된다. 그 최종결과물이 도 7세에 도시되어 있다.

본 실시예에서, CMP시스템(50)은 금속총(27)의 상부를 제거하고 유전총(23) 내의 홀(배리머총(25)에 의해 선형화됨)내에 플러그를 남김으로써 콘택을 형성하기 위해 사용된다.

단계 61에서, CMP 시스템(50)은 금속층(27)의 CMP를 수행하기 위해 표준방식으로 사용된다. 보다 구체적으로 콘트롤러(59)는 도 7A에 도시된 바와 같이 디스펜서(56)로 하며금 금속 슬러리 S1을 연마패드(53)의 표면에 공급하게 한다. 게다가 콘트롤러(59)는 웨미퍼 캐리머(51)로 하며금 ◎ 의 속도로 회전하게하고 F의 연마압력을 제공하게 한다. 또한 콘트롤러(59)는 플래튼(52)으로 하며금 ◎ 의 속도로 궤도운동하게 한다.

슬러리 S1은 미국 매사추세츠 보스톤 소재의 캐봇사(Cabot Corporation)로부터 입수가능한 Cabot 4110 또는 미국 노스캐롤리라 샤를로테 소재의 Baikowski International로부터 입수가능한 텅스텐 연마용 Cabot SSW-2000과 같은 임의의 적당한 금속 슬러리일 수 있다. 일반적으로 슬러리 S1은 머 약 3 ~ 11에서 물기반(water based)의 것이어야 하며 직경 약 20 ~ 200mm의 직경과 약 1중량% ~ 5중량%의 슬러리 밀도를 갖는 연마입자의 콜로미드상 현탁액이다. 바람직하게는 슬러리 S1은 금속 때 배리어가 10:1보다 큰 선택비를 갖는다.

본 실시예에서는 이 금속연마공정이 배리어총(25)이 노출될 때까지 계속된다. 예컨대, 이 단계는 적합한 종래의 종료정 검출 구조에서는 연마 정지부로서 배리어총(25)을 이용하며 실행될 수 있다. 그렇지 않으면 시간화된 기술이 사용될 수 있다. 금속총(27)의 상부 제거의 결과로서 금속총(27)의 플러그(27) 또는 잔류부분들이 유전총(23) 내에 형성된 배리어 선폭의 콘맥홀 내에 남는다. 금속연마는 배리머총(25)이 검출될 때 중단되므로 통상적으로 일부 금속 리세스와 플러그(27)의 디슁이 존재하나 금속 리세스의 양은 도 1,도 2A 및 도 28와 관련된 종래의 상술한 설명에서 보다는 작다. 그 최종결과물을 도 78에 도시하였다.

단계 63에서 콘트롤러(59)는 웨이퍼 캐리어(51)로 하여금 연마패드(53)와 플래톤(52)으로부터 상송되게 한다. 콘트롤러(59)는 그리고 탈미온수로 연마패드(53)를 정화시키게 하여 연마패드상의 슬러리 S1의 양 을 감축시킨다. 특히 콘트롤러(59)는 디스펜서(56)로 하여금 탈미몬수를 공급하도록 하고, 또한 패드 컨디셔닝부(57)로 하여금 면마패드(53)를 세정하게 한다. 이 단계는 슬러리 S2가 슬러리 S1과 얼마나 공존할 수 있느냐에 따라 선택적이다. 예컨대, 단계 63은 슬러리 S1이 낮은 매의 슬러리이고 슬러리 S2가 높은 매의 슬러리이면 유익하게 사용된다. 탈미몬수 정화는 연마패드(53) 상의 잔투 슬러리 S1의 양을 상당히 감축시켜 바람직하지 못한 응집을 상당히 감축시킨다. 이 단계는 도 70에서 웨미퍼(11)의 상면으로 탈미몬수가 흐르는 것을 나타내는 화살표로 도시되어 있다. 대조적으로 슬러리 S2는 슬러리 S1의 감축된 농도와 등가일 수 있거나, 슬러리 S2가 슬러리 S1과 동일한 매를 가질 수 있다. 예컨대, 슬러리 S2는 슬러리 S1의 감축된 러리 S1과 동일한 메를 가질 수 있다. 예컨대, 슬러리 S2는 슬러리 S1의 감독된 러리 S1과 동일한 메에서 공식화될 수 있으나 보다 작은 크기미면서 보다 연성의 연마특징을 갖는 연마제미다. 미를 경우에 단계 63은 슬러리의 유사한 특성미 응집을 야기시키지는 않을 것이기 때문에 생략될 수 있다.

단계 65에서는 콘트롤러(59)가 웨미퍼 캐리어(51)로 하여금 o '의 제 2 속도로 회전하면서 웨미퍼(11)를 제 2 연마압력 F '로 연마패드(53)와 접촉하게 한다. 또한 콘트롤러(59)는 플래튼(52)으로 하여금 제 2 속도 o '로 계도선회하게 하고 디스펜서(56)로 하여금 슬러리 S2를 웨미퍼(11)의 표면상에(도 70에서 화살표 73으로 표시한 바와 같이) 공급한다. 미 제 2 연마단계는 도 70에 도시된 바와 같이 배리머총(25)의 표면이 노출될 때까지 계속된다. 이 연마단계 중에 플러그(27) 또한 연마되어 비교적 소량의 금속이 제거되어 도 70에 도시된 플러그(27)를 형성한다.

하나의 실시예에서, 슬러리 S2는 배리머총(25)의 제거를 위해 최적화된다.비람직하게는 슬러리 S2는 금속 대 배리머가 약 1:1 이하의 선택비를 갖는다. 임의의 적합한 배리어 슬러리는 배리머총(25)이 Ta, TaN 또는 Ta/TaN 스택으로부터 형성될 때 예를들면 Cabot사의 Cabot 4200이 사용될 수 있다. 이와 달리, 슬러리 S2는 배리머총(25)이 Ti, TiN 또는 Ti/TiN 스택으로부터 형성될 때 Baikowski International의 4보다 작은 매를 갖는 Baiplanar 41일 수 있다. 금속 대 배리머에 대한 슬러리 S2의 선택도가 제 2 공정단계에서 감축되기 때문에 6 의 값(즉, 금속 리세스 또는 디슁)은 유리하게 감축된다. 또한 α 의 값(즉, 유전부식)은 슬러리 S2는 배리머 유전체에 대한 선택도가 슬러리 S1에서 보다 높게되도록 선택된다. 즉, 유전부식)은 슬러리 S2는 배리머 유전체에 대한 선택도가 슬러리 S1에서 보다 높게되도록 선택된다. 즉, 유전부분(23)과 유전부분(23)의 두께차는 증래의 단일단계 공정이 이용되었을 경무 얻을 수 있는 것보다 작다. 또한 단일 플래튼이 사용되기 때문에 대 시스템(50)의 수율이 전술한 증래의 2-플래튼 시스템의 경우보다 삼당히 높다.

표 1은 본 발명의 실시예에 따르는 공정의 여러 단계에 대한 연마 파라미터에 대한 값을 요약한 것이다.

(# i)						
	제 1 연마	세점	제 2연마			
FD FD	2 ~ 6psi	0	2 ~ 6psi			
ω ₩C	12 - 36rpm	n/a	12 ~ 36rpm			
ω ORB	200 - 600rpm	n/a	200 - 600rpm			
FR	50 ~ 150mi/분	100 ~ 400ml/분	50 ~ 150ml/분			
시간	배리머 종료지점까지	10초	뮤전체 종료지점까지			
슬러리	Cabot SSW-200	탈미몬수	Cabot SSW-200(50%)			

[# 1]

비록 CMP 시스템(50)이 본 발명에 비추어 콘택제조와 관련하여 설명되어 있지만 집적회로 제조분야에 관련된 기술자라면 미 실시예의 CMP 시스템(50)을 비아를 제조하거나 다마신 기술을 미용하여 총내 상호접속부를 제조하기 위해 사용할 수도 있다.

도 8은 본 발명의 다른 실시에에 따른 CMP시스템(50)(도 5)의 동작을 나타낸 도면이다. 도 9A ~ 도9E는이 실시에의 CMP 시스템(50)의 동작중에 여러 지점에서의 최종 웨이퍼 구조를 나타낸 도면이다. 본 실시에는 단계 61(도 6)이 2단계로 분할되어 '소프트 랜딩(soft landing)'을 달섬하는 것을 제외하고는 도 5, 도 6 및 도 7A ~ 도 70와 관련한 상술한 실시예와 실질적으로 동일하다. 본 명세서에서 사용되는 용어 소프트 랜딩은 제거비율을 감촉시키기 위해 종료점 부근에서 연마 파라미터를 변경시키는 말하고, 이것은 디쉼 및/또는 유전부식을 감촉시키는 경향이 있다.

도 5, 도 8 및 도 9A ~ 도단를 참조하면, CMP 시스템(50)은 본 실시에에서는 다음과 같이 동작한다. 단계 81에서, CMP 시스템(50)은 금속층(27)의 CMP를 실행하기 위해 표준방식으로 사용된다. 보다 구체적으로 콘트롤러(59)는 디스펜서(56)로 하여금 금속 슬러리 S1을 면마패드(53)의 표면에 공급하게 한다. 미것은 도 9A에 도시되어 있다. 슬러리 S1은 금속층(27)을 면마하기에 적합한 금속 슬러리이다. 슬러리 S1은 바람리하게는 금속 대 배리에가 10:1보다 큰 선택비를 갖는다. 또한 콘트롤러(59)는 웨이퍼 캐리어(51)로하여금 © 의 속도로 회전하게 하고 F의 연마압력을 제공한다. 더욱이 콘트롤러(59)는 플래튼(52)으로하여금 © 의 속도로 케도선회하게 한다.

본 실시예에서는 이 금속 연마공정이 배리머총(25)이 노출되기 바로 전에 줌단된다. 예컨대, 이 단계는 시간화된 연마기술을 미용하며 실행될 수 있다. 도 98에 도시된 바와 같이, 비교적 박막의 금속총(27)이 배리머총(25) 위에 남는다. 연마는 배리머총(25)을 연마하지 않고 금속총(27)(도 9A)의 벌크를 제거하기 위해 사용되기 때문에 단계 81은 높은 제거속도로 최적화될 수 있다.

단계 83에서, 콘트롤러(59)는 소프트랜딩을 달성하도록 면마 파라미터를 변경한다. 특히, 콘트롤러(59) 는 디스펜서(56)로 하며금 게속해서 슬러리 S1을 공급하도록 한다. 또한 웨이퍼 캐리머(51)는 연마패드(53)로부터 웨이퍼(11)를 제거하기 위해 들어올려질 필요가 없다. 그러나 연마압력 F, 슬러리 유속 FR, 연마속도 © 및 궤도선회속도 © 는 감축된다. 본 실시예에서는 배리머총(25)이 검출되어 도 9C에 도시된 바와 같이 유전총(23)에 형성된 배리머 선형의 콘택홈에 금속 플러그(27)가 형성될 때까지 단계 83이 실행된다. 소프트 랜딩은 금속 플러그(27)의 디슁을 감축시키는 경향이 있다. 단계 63 및 단 계 65는 상술한 바와 같이 실행된다.

표 2는 본 실시예에 따르는 곰정의 여러 단계에 대한 연마 파라미터에 대한 값을 요약한 것이다.

[# 2]

	제 1 연마	소프트랜딩	세정	제 2 연마
FD	3 ~ 6psi	1 - 3psi	0	2 ~ Gpsi
e WC	18 ~ 36rpm	12 - 24rpm	n/a	18 - 36rpm
ω DRB	300 ~ 600rpm	200 - 400rpm	n/a	300 - 600rpm
FR	50~150m1/분	50 ~ 150ml/분	100 ~ 400ml/분	50 ~ 150ml/분
시간	시간화됨	배리어 종료지점	10초	유전체 종료지점
슬러리	Cabot 4110	Cabot 4110	탈미온수	Cabot 4200

도 10은 본 발명의 또 다른 실시에에 따르는 CMP 시스템(50)의 동작을 나타낸 도면이다. 도 11A - 도 11D는 CMP시스템(50)의 동작중에 여러 지점에서의 최종 웨이퍼의 구조를 나타낸 도면이다.

단계 101에서, CMP시스템(50)은 금속총(27)의 CMP를 수행하기 위해 표준방식으로 사용된다. 보다 구체적으로, 콘트롤러(59)는 도 11A에 도시된 바와 같이 디스펜서(56)로 하여금 금속 슬러리 S1을 연마패드(53)의 표면에 공급하게 한다. 바람직하게는 슬러리 S1은 금속 대 배리어가 10:1보다 큰 선택비를 갖는다. 또한 콘트롤러(59)는 웨이퍼 캐리어(51)로 하여금 @ 의 속도로 회전하게 하고 F의 연마압력을 제공한다. 콘트롤러(59)는 또한 플래튼(52)으로 하여금 @ 의 속도로 궤도선회하게 한다.

본 실시에에서 이 금속 연마공정은 도 118에 도시된 바와 같이 유전총(23)이 노출될 때까지 계속된다. 예를들면, 단계 101은 적합한 증래의 종료점 검출구조에서 연마정지부로서 유전총(23)을 미용하며 실행될 수 있다. 유전총(23)으로부터 임의의 잔류 배리어 물질을 제거하기 위해 과도한 연마가 수행될 수 있다. 배리어총(25)과 금속총(27) 상부의 제거결과로서 잔류부나 플러그(27)(도 118)가 유전총(23) 내에 형성된 배리어 라인의 콘택홀 내에 남게 된다. 금속연마는 유전총이 제거될 때까지 중단되지 않기 때문에 일반적으로 상당한 플러그(27)의 디슁이 있다. 디슁의 양은 도 1, 도 24 및 도28와 관련한 종래의 디슁에 비교합만 하다.

단계 63은 도 6과 관련한 상술한 바와 같이 웨이퍼 캐리어(51)가 들어올려지고 탈이온수 세정이 수행되어 살행된다. 다음 단계 103이 실행된다. 단계 103에서, 콘트롤러(59)는 플래튼(52)으로 하여금 상이한속도 이 "두 궤도선회하게 하고 디스펜서(56)로 하여금 연마패드(53)의 표면에 슬러리 \$2를 공급하게한다. 본 실시예에서 슬러리 \$2는 이전에 설명된 실시예에서 처럼 배리머 슬러리라기 보다는 유전 슬러리이다. 또한 콘트롤러(59)는 웨이퍼 캐리어(51)로 하여금 상이한 속도 이 로 회전하게 하면서웨이퍼(11)가 상이한 연마압력 두 "로 연마패드(53)와 접촉하게 한다. 이 제 2 연마단계는 유전총(23)의 일부를 제거하여 디슁가 마이크로스크래치를 감촉시킨다. 보다 구체적으로 유전총(23)이 연마되므로 최종결과의 유전총(필드영역에서의 부분 23 과 콘택염역에서의 부분 23) 표면은 도 110에 도시된 바와 같이 표면과 거의 평평하게 된다. 이 연마단계중에, 플러그(27)(도11C)는 연마되므로 비교적 소량의 금속이 제거되어 도 110에 도시된 플러그(27)를 형성한다.

하나의 실시예로서, 슬러리 S2는 유전총(23)의 연마를 위해 최적화된다. 슬러리 S2는 유전총 대 금속이 10:1 미상의 선택비를 갖는다. 임의의 적합한 유전 슬러리는 예를들면, Cabot사의 Cabot 타입 SS12 또는 Rodel로부터 입수가능한 낮은 메의 Si0인 Klebosol 3마50 등이 사용될 수 있다. 만약 그렇지 않으면 슬러리 S2는 Baikowski International의 4미만의 메를 갖는 Baiplanar 41일 수도 있다. 이러한 슬러리의 종류는 슬러리 S1에 필적할 만한 메를 가지며, 이것은 단계 63이 스킵되도록 허용한다. 금속 대 유전체에 대한 슬러리 S2의 선택도는 제 2 연마단계에서 훨씬 증가하기 때문에 6 의 값(즉, 디슁)은 유익하게 감촉된다. 마이크로스크래치 또한 감촉된다. 다른 실시에에서 처럼, 단일 플래튼이 사용되기 때문에 CM시스템(50)의 수율은 전술한 종래의 2-플래튼 시스템보다 상당히 높다.

표 3은 본 실시예에 따르는 공정의 여러 단계에 대한 연마 파라미터에 대한 값을 요약한 것이다.

[# 3]

	제 1 연마	세점	제 2연마
FD	3 ~ 6psi	0	2 - 4psi
₩C	12 ~ 24rpm	n/a	12 ~ 24rpm
© ORB	200 ~ 400rpm	n/a	200 ~ 400rpm
FR	50 ~ 150㎡/분	100 ~ 400ml/분	50 ~ 200ml/분
시간	유전체 좀료점	10초	20 ~ 200초
슬러리	Baiplanar 7L	탈미몬수	깽디 Klebasol 30H50

변형 실시예에서 단계 101은 소프트랜딩 방법에서 동일한 슬러리 S1을 사용하는 2단계로 나뉜다. 미 방법은 단계 101을 단계 81 및 83(도 8)과 대체하는 것과 실질적으로 동일하다.

도 12 및 도 13은 CMP 시스템(50)(도 5)과 구리 다마신의 음용에서의 소프트 랜딩기술(도 8)의 사용결과 나타나는 디슁과 유전부식의 양을 각각 나타내는 도면이다. 이 예에서는 약 5000몽스트롭의 TEOS 산화총 이 여러 웨이퍼상에 증착되고 수개의 다양한 크기를 갖는 트랜치가 거기에 형성된다. 등각의 TaN 배리어 총과 불랭킷 구리총이 각 웨이퍼의 산화물총에 증착된다. 배리어총과 금속총은 각각 약 350몽스트롬과 1.8㎞의 두메를 갖는다. 특히 이 예는 구리 다마신 공정에 대한 디슁 및 유전부식에 대하여는 Sematech 926 TaN 패턴과 일치한다. 수개의 웨이퍼는 CMP 시스템(50)(도 5)과 소프트 랜딩 시스템(도 6)을 이용하 여 연마된다. Cabot 4110 슬러리는 제 1 연마에서 사용되고 Cabot 4200 슬러리는 상술한 표 2에서 요약 된 연마 파라미터하의 제 2 연마에서 사용된다.

비교를 위해 전술한 종래의 단일 단계 기술을 이용하여 다른 웨이퍼를 연마한다. IPEC 676 연마기는 CMP 시스템(50)(도 5)을 이용하기 위해 사용된다. 도 12 및 도 13에 도시된 바와 같이, 디슁과 유전부식 에 상당한 항상이 있다. 예컨대, 5× 10마이크론 트렌치에 대하며 CMP시스템(50)은 각각 종래의 단밀단계 시스템에서의 958용스트롬의 디슁과 1250용스트롬의 유전부식에 비해 약 50용스트롬의 디슁과 약 710용 스트롬의 유전부식으로 감축되었다. 마이크로스크래청에 중요한 차이가 관찰되지는 않았다.

다른 실시예에서, 텅스텐 콘택은 CMP시스템(50)과 도 5 및 도 6과 관련한 상술한 공정을 미용하여 형성된다. 이 실시예에서 TEOS 산화총은 수개의 웨이퍼상에 증착되며, 0.5㎞의 콘택홀이 그 내부에 형성된다. BDO움스트롬의 TiN과 200몽스트롬의 Ti의 배리어총은 산화총 상에 증착된다. 마지막으로 BDOO옹스트롬의 금속총은 배리어총 상에 중착된다. IPEC 676 면마기는 CMP 시스템(50)고 2단계 단밀 플래튼 공정(도 6)을 실행하기 위해 미용된다.

Cabot SSW-2000 슬러리는 제 1 연마단계에서 사용된다. 탈미몬수 세점없이 수정된 Cabot SSW-2000슬러리가 제 2 연마단계에서 사용된다. 보다 구체적으로 표준 Cabot SSW-2000 슬러리는 6 상기 표 1에서 요약된 연마 파라미터 하에서 표준 슬러리 보다 작은 고체함량(즉,표준농도에 비해 50%의 고체농도)을 갖도록 희석된다. 이 실시예는 중래의 단일단계 시스템에 비해 유전부식에서 약 50%의 감촉을 달성했다. 예컨 대, 종래의 단일단계에서는 2000용스트롬의 평균이었던 것에 비해 이 실시예에서는 1000몽스트롬의 평균 미었다. 그러나, 디쉼에서는 약간의 감촉만이 관찰되었다. 즉, 종래의 단일단계 공점에서는 평균 약 250몽스트롬이었으나, 본 실시예에서는 약 245몽스트롬이었다. 제 1 및 제 2 연마단계에서의 슬러리는 금속 대 배리어의 선택도가 동일하기 때문에 디쉼은 현저하게 감촉되지 않은 것으로 보여진다. 마이크로스크래침의 차도 크지 않은 것으로 관찰되었다.

또 다른 실시예에서, 텅스텐 콘택은 CMP 시스템(50)과 도 5 및 도 10과 관련한 상술한 공정을 미용하며 형성된다. 이 실시예에서, TEOS 산화총은 수개의 웨미퍼 상에 증착되고, 0.5㎜의 콘택홀이 그 내부에 형 성된다. 800몽스트롬의 TiN과 200몽스트롬의 Ti의 배리머총이 산화총 위에 증착된다. 마지막으로 8000몽 스트롬의 금속총미 배리머총 위에 증착된다. IPEC 676 연마기는 CMP시스템(50)과 2-단계 1-플래튼 공정(도 8)을 미행하기 위해 사용된다.

Baiplanar 7L 슬러리는 제 1 연마단계에서 TEOS 산화총을 노출시키기 위해 사용된다. 탈이온수 세정단계는 제 2 연마 전에 수행된다. 제 2 연마에서는 Rodel Klebosol 30H50 wjm SiO 슬러리가 상기 표 3에 리스트된 연마 파라미터하에서 사용된다. 이 실시예는 종래의 단일단계 시스템에 비해 디슁과 유전부식의 감촉을 약간 달성한다. 예를들면, 종래의 단일단계 공정에 비해 약 2%의 디슁 감촉과 약10%의 유전부식 감촉을 달성한다. 그러나 마이크로스크래치에서는 약50%의 감촉이 관찰되었다. 즉, 종래의 단일단계 공정에서의 약 300용스트롬 평방근(root mean square, rms)에 비해 약 150음스트롬 평방근이었다. 제 2 연 전마시간이 이 실시예에서는 비교적 짧았기 때문에, 즉 30초, 디슁이 크게 감촉되지 않은 것으로 생각된다.

상숙한 다단계 CMP 시스템의 실시예들은 본 발명의 원리를 설명하기 위한 것이며 상술한 특정 실시예로 본 발명을 제한하고자 의도한 것은 마니다. 예컨대 당업자라면 본 명세서에 발표된 내용을 고려하여 상술한 것을 제외한 다른 슬러리나 CMP 장치를 이용하여 부당한 다른 실시예를 고만해 낼 수 있을 것이다. 특히 회전CMP장치는 상술한 케도선회 CMP 대신 사용될 수 있다. 더욱이, 단일 플래튼 상에서 3이상의 연마단계를 이용하여 원하는 수율과, 디쉼, 및 유전부식의 최적화를 달성할 수 있는 다른 실시예가 이용될 수 있다. 더 나마가 당업자라면 배리어총을 갖지 않는 접속부간 구조에 대한 다른 실시예가 이용될 수 있다. 더 나마가 당업자라면 배리어총을 갖지 않는 접속부간 구조에 대한 다른 실시예가 살학 수 있다. 부가적으로 용어 '웨이퍼'나 '반도체 웨이퍼'가 본 명세서에서 광범위하게 사용되고 있으나보다 일반적으로는 용머 '워크피스(workpiece)'라고 일반적으로 호칭된다. 워크피스는 반도체 케이퍼, 활성 디바이스 또는 회로를 가지거나 가지지 않거나 것들과 같은 베어(bare) 반도체기판 또는 다른 반도체 기판, 부분적으로 처리된 웨이퍼, 그리고 절면체 상의 실리콘(Silicon On Insulator, SOI), 하이브리드 어셈될리, 플랫패널 디스플레미, 마이크로 일렉트로 미케니칼 센서(Micro-Electo-Menhanical-Sensors, MEMS)에 마이퍼, 컴퓨터 하드디스크 또는 평단화로부터 이익을 얻는 다른 물질들을 포함한다. 따라서 본 발명의 바람직한 실시예가 예시되고 설명되어 있지만 본 발명의 사상과 범위로부터 벗어나지 않는 다른 변경이 행해질 수 있는 것으로 여겨진다.

(57) 경구의 범위

청구항 1. CMP 장치를 사용하는 웨이퍼의 화학기계적 연마(Chemical Mechanical Polishing, CMP)방법에 있어서, 상기 CMP는 집적회로를 상호접속하는 금속의 제조시 웨이퍼상에서 수행되며, 상기 웨이퍼는 그위에 형성된 상호접속부가 한정되도록 패턴화된 유전총과, 유전총 위에 형성된 배리어총 및 배리머총위에 형성된 금속총을 구비하고, 상기 CMP 장치는 그 위에 장착된 연마패드를 갖는 플래튼과, 슬러리 디스펜서와, 웨이퍼 캐리어를 구비하며,

상기 연마방법은,

상기 웨이퍼 캐리어를 이용하여 동작위치의 웨이퍼를 CMP 장치의 연마패드에 배치시키는 단계와;

제 1 세트의 연마 파라미터를 갖도록 구성된 상기 CMP기기를 이용하여 제 1 슬러리로 웨미퍼의 제 1 연마를 실행하는 단계와;

제 2 세트의 연마 파라미터를 갖도록 구성된 상기 CMP기기를 이용하여 제 2 슬러리로 웨이퍼의 제 2 연마를 실행하는 단계를 포함하며, 상기 제 2 연마는 연마패드와 제 1 연마에서 사용되는 플래트을 이용하여 수행되고, 상기 제 2 슬러리는 제 1 슬러리와 다른 것을 특집으로 하는 연마방법.

청구항 2. 제 1 항에 있어서.

상기 금속층은 구리로 형성되고, 상기 유전층 내에 한정된 상기 상호접속부는 층내(intra-layer) 상호접속부의 부분을 형성하는 것을 특징으로 하는 면마방법.

청구항 3. 제 1 항에 있어서.

상기 금속총은 텅스텐으로 형성되고, 상기 유전총 내에 한정된 상기 상호접속부는 총간(inter-layer) 상호접속부의 부분을 형성하는 것을 특징으로 하는 면마방법.

청구항 4. 제 1 항에 있어서.

제 2 연마중에 제 2 슬러리의 성능이 명향을 받지 않도록 삼기 연마패드를 클리닝하는 단계를 추가로 포함하는 것을 특징으로 하는 연마방법.

경구항 5. 제 4 항에 있어서,

상기 연마패드를 상기 클리닝 공정중에 탈미온수로 세정하여 삼기 연마패드로부터 제 1 슬러리를 제거하는 것을 특징으로 하는 연마방법.

청구항 6. 제 5 항에 있어서,

상기 면마패드는 상기 클리닝 공정중에 컨디셔닝되는 것을 특징으로 하는 면마방법.

청구항 7. 제 1 항에 있어서,

상기 제 1 연마는 금속총의 부분들을 제거하며 배리머총의 부분들을 노출시키면서 금속총의 잔류부분들을 남게하며 상기 유전총에 한점된 상기 삼호접속부의 부분으로서 기능하게 하는 것을 특징으로 하는 연마방법.

청구항 8. 제 7 항에 있어서.

상기 제 2 연마는 상기 유전층에 한정된 상기 상호접속부의 일부분을 형성하지 않는 상기 배리머총의 노출부분들을 제거하도록 수행되는 것을 특집으로 하는 연마방법.

청구항 9. 제 7 항에 있머서,

상기 웨이퍼의 제 1 연마는 상기 배리머총의 부분들이 완전히 노출되기 앞서 제 3 세트의 연마 파라미터 를 갖는 제 1 슬러리를 이용하여 상기 웨이퍼를 연마하는 단계를 추가로 포함하고, 상기 제 3 세트의 연 마 파라미터는 상기 제 1 세트의 연마 파라미터의 대응 파라미터와 다른 적어도 하나의 파라미터를 갖는 것을 특징으로 하는 연마방법.

청구항 10. 제 7 항에 있어서,

제 2 슬러리는 제 1 슬러리에 비해 상기 금속총에 대한 배리머총의 선택도가 높은 것을 특징으로 하는 면마방법.

청구항 11. 제 7 항에 있머서,

삼기 제 2 슬러리는 감축된 고체농도를 갖는 제 1 슬러리와 동일한 것을 특징으로 하는 연마방법.

청구항 12. 제 7 항에 있어서,

삼기 제 2 슬러리는 제 1 슬러리와 동밀한 여를 갖는 것을 특징으로 하는 면마방법.

청구함 13. 제 7 항에 있어서,

제 1 슬러리 및 제 2 슬러리는 연마입자를 함유하며, 제 2 슬러리의 연마입자는 제 1 슬러리의 연마입자 보다 작은 평균직경을 갖는 것을 특징으로 하는 연마방법.

청구함 14. 제 7 항에 있머서,

제 1 슬러리 및 제 2 슬러리는 연마입자를 함유하며, 제 2 슬러리의 연마입자는 제 1 슬러리의 연마입자 보다 평균적으로 연성인 것을 특징으로 하는 연마방법.

청구항 15. 제 1 항에 있머서,

제 1 연마는 상기 금속총 및 상기 배리대총의 부분들을 제거하며 상기 유전총의 부분들을 노출시키면서 상기 금속총과 상기 배리어총의 잔류부분들을 남게 하여 상기 유전총내에 한정된 상기 상호 접속부로서 기능하게 하는 것을 특징으로 하는 면마방법.

청구항 16. 제 15 항에 있머서,

상기 제 2 슬러리는 금속총에 비해 제 1 슬러리의 선택도보다 큰 유전총의 선택도를 갖는 것을 특징으로 하는 연마방법. 청구항 17. 제 15 항에 있어서,

제 2 연마는 상기 유전층의 노출부의 상부를 제거하도록 수행되는 것을 특징으로 하는 연마방법.

병구항 18. 집적회로의 금속 상호접속부의 제조시 웨이퍼를 화학기계적으로 면마(Chemical Mechanical Polishing, CMP)하는 장치메 있머서, 상기 웨이퍼는 그위에 형성되머 상호접속부가 한정되도록 패턴화된 유전총과, 상기 유전총 위에 형성된 배리머총 및 상기 배리머총 위에 형성된 금속총을 구비하고.

삼기 면마장치는,

상부에 장착된 플래튼과 연마패드를 이용하면서 제 1 슬러리와 제 1 세트의 연마 파라미터로 웨미퍼의 제 1 연마를 수행하는 제 1 연마수단과;

제 1 연마시에 수행되었던 상기 플래튼과 상기 연마패드를 이용하면서 제 1 슬러리와 다른 제 2 슬러리와 제 2 세트의 면마 파라미터로 상기 웨이퍼의 제 2 연마를 수행하는 제 2 연마수단을,

포함하는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 19. 제 18 항에 있어서,

상기 금속층은 구리로 형성되고, 삼기 유전층 내에 한정된 상기 상호접속부는 총내(intra-layer) 상호접속부의 부분을 형성하는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 20. 제 18 함에 있머서,

상기 금속총은 텅스텐으로 형성되고, 상기 유전총 내에 한점된 상기 상호접속부는 총간(inter-layer) 상호접속부의 부분을 형성하는 것을 특징으로 하는 연마방법.

청구항 21. 제 18 항에 있머서,

제 2 연마중에 제 2 슬러리의 성능이 영향을 받지 않도록 상기 연마패드를 클리닝하는 공정을 수행하는 클리닝 수단을 추가로 포함하는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 22. 제 21 항에 있어서,

삼기 클리닝 수단은 삼기 연마패드를 탈이온수로 세정하며 상기 연마패드로부터 제 1 슬러리를 제거하는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 23. 제 22 항에 있어서,

삼기 클리님 수단은 삼기 연마패드를 컨디셔님하도록 구성되는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 24. 제 18 항에 있어서,

상기 제 1 연마수단은 금속총의 부분들을 제거하여 삼기 배리어총의 부분들을 노출시키면서 상기 금속총의 잔류부분들을 남게하여 상기 유전총내에 한정된 삼기 상호접속부의 부분으로서 기능하게 하는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 25. 제 24 항에 있어서,

상기 제 2 면마수단은 상기 유전총내에 한정된 상기 상호접속부의 일부분을 형성하지 않는 상기 배리머총의 노출부분들을 제거하는 것을 특징으로 하는 면마잠치.

청구항 26. 제 24 함에 있어서,

상기 제 1 연마수단은 상기 배리머총의 부분들이 완전히 노출되기 앞서 제 3 세트의 연마 파라미터를 갖는 제 1 슬러리를 이용하여 상기 웨이퍼를 연마하도록 구성되고, 상기 제 3 세트의 연마 파라미터는 상기 제 1 세트의 연마 파라미터의 대응 파라미터와 다른 적어도 하나의 파라미터를 갖는 것을 특짐으로하는 연마장치.

청구항 27. 제 24 항에 있어서,

제 2 슬러리는 금속층에 대한 배리머층의 선택도가 제 1 슬러리의 그것에 비해 높은 것을 특징으로 하는 연마잠치.

청구항 28. 제 24 항에 있머서,

상기 제 2 슬러리는 감축된 고체농도를 갖는 제 1 슬러리와 동밀한 것을 특징으로 하는 면마장치.

청구항 29. 제 24 항에 있**머**서,

상기 제 2 슬러리는 제 1 슬러리와 동일한 배를 갖는 것을 특징으로 하는 연마잠치.

청구항 30. 제 24 항에 있어서,

제 1 슬러리 및 제 2 슬러리는 연마입자를 함유하며, 제 2 슬러리의 연마입자는 제 1 슬러리의 연마입자 보다 작은 평균직경을 갖는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 31. 제 24 항에 있머서,

제 1 슬러리 및 제 2 슬러리는 연마입자를 함유하며, 제 2 슬러리의 연마입자는 제 1 슬러리의 면마입자 보다 평균적으로 연성인 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 32. 제 18 항에 있머서,

제 1 연마수단은 상기 금속총 및 상기 배리머총의 부분들을 제거하며 상기 유전총의 부분들을 노출시키 면서 상기 금속총과 상기 배리머총의 잔류부분들을 남게 하여 상기 유전총내에 한정된 상기 상호 접속부 로서 기능하게 하는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 33. 제 32 항에 있어서,

제 2 슬러리는 금속층에 대한 유전층의 선택도가 제 1 슬러리의 것보다 큰 것을 특징으로 하는 면마장 치.

청구항 34. 제 32 함에 있어서,

제 2 연마는 상기 유전층의 노출부의 상부를 제거하도록 수행되는 것을 특징으로 하는 연마장치.

청구항 35. 웨미퍼를 화학기계적으로 연마(Chemical Mechanical Polishing, CMP)하는 장치에 있어서, 상기 웨이퍼는 그 위에 형성되어 상호접속부가 한정되도록 패턴화된 유전총과, 상기 유전총 위에 형성된 배리머총 및 상기 배리머총 위에 형성된 금속총을 구비하고,

삼기 CMP 잠치는,

상부에 장착된 연마패드를 갖는 플래튼과;

상기 연마패드에 동작적으로 결합되어 복수의 슬러리를 저장하도록 구성되며, 상기 저장된 하나 미상의 슬러리를 상기 연마패드에 선택적으로 공급하는 디스펜서와:

상기 웨미퍼를 선택적으로 지지하도록 구성된 웨미퍼 캐리머뫄;

상기 플래튼, 디스펜서 및 웨이퍼 캐리어와 결합되며, 상기 때 장치가 상기 웨이퍼의 제 1 연마 및 제 2 연마를 수행하도록 구성된 콘트롤러를 포함하며,

제 1 연마에서, 상기 콘트롤러는 상기 웨이퍼 캐리어와 플래튼이 제 1 세트의 연마 파라미터에 따라 상기 웨이퍼와 상기 연마패드 사이에서 연마동작을 하도록 하고, 또한 상기 다스펜서가 상기 웨이퍼와 연마패드 사이의 계면에 제 1 슬러리를 공급하도록 하며,

제 2 연마에서, 상기 콘트롤러는 상기 웨이퍼 캐리어가 제 2 세트의 연마 파라미터에 따라 상기 웨미퍼 와 상기 연마패드 사이에서 연마동작을 하도록 하고, 또한 상기 디스펜서가 상기 웨이퍼와 연마패드 사 미의 계면에 제 1 슬러리와 다른 제 2 슬러리를 공급하도록 하는 것을 특징으로 하는 CMP장치.

청구항 36. 제 35 항에 있어서.

상기 CMP잠치는 궤도선회 CMP 장치인 것을 특징으로 하는 CMP 장치.

청구항 **37.** 제 35 항에 있어서,

상기 금속총은 구리로 형성되고, 상기 유전총 내에 한정된 상기 상호접속부는 총내(intra-layer) 상호접속부의 부분을 형성하는 것을 특징으로 하는 CMP 장치

청구항 38. 제 35 항에 있어서,

상기 금속층은 텀스텐으로 형섬되고, 상기 유전층 내에 한정된 상기 삼호접속부는 총간(inter-layer) 삼호접속부의 부분을 형성하는 것을 특징으로 하는 CMP 장치.

청구항 39. 제 35 항에 있머서,

상기 연마패드의 퀄리닝 공정을 수행하도록 구성되어 상기 연마패드로부터 제 1 슬러리를 제거하는 패드 콘디셔너를 추가로 포함하는 것을 특징으로 하는 CMP 장치.

청구항 40. 제 39 항에 있머서,

상기 연마패드로부터 제 1 슬러리를 제거하는 클리닝 공정중에 상기 콘트롤러는 상기 패드 콘디셔너로 하여금 탈미온수로 상기 연마패드를 세정하도록 구성되는 것을 특징으로 하는 때 잠치.

원그라 세 및 경도하면 이미나

제 1 면마는 상기 금속층의 부분들을 제거하여 상기 배리머층의 부분들을 노출시키면서 상기 금속층의 잔류부분들을 남게하며 상기 유전총내에 한점된 상기 상호접속부의 부분으로서 기능하게 하는 것을 특징 으로 하는 CMP 장치.

청구항 42. 제 41 함에 있어서,

상기 제 2 연마는 상기 유전총 내에 한정된 삼호접속부의 일부분을 형성하지 않는 배리대총의 노출부들을 제거하는 것을 특징으로 하는 CMP 장치.

청구함 43. 제 41 함에 있머서,

상기 제 1 연마는 상기 배리머총의 부분들이 완전히 노출되기 앞서 제 3 세트의 연마 파라미터에 따라 제 1 슬러리를 미용하여 상기 웨미퍼를 연마하도록 구성되고, 상기 제 3 세트의 연마 파라미터는 상기 제 1 세트의 연마 파라미터의 대응 파라미터와 다른 적어도 하나의 파라미터를 갖는 것을 특징으로 하는 CMP 장치.

청구항 44. 제 41 함에 있머서,

제 2 슬러리는 금속총에 대한 배리머총의 선택도가 제 1 슬러리의 그것에 비해 높은 것을 특징으로 하는 CMP 장치. 청구항 45. 제 41 항에 있머서,

상기 제 2 슬러리는 감축된 고체농도를 갖는 제 1 슬러리와 동일한 것을 특징으로 하는 CMP 장치.

청구항 46. 제 41 항에 있머서,

상기 제 2 슬러리는 제 1 슬러리와 동일한 여름 갖는 것을 특징으로 하는 면마장치.

청구항 47. 제 41 항에 있머서,

제 1 슬러리 및 제 2 슬러리는 면마입자를 함유하며, 제 2 슬러리의 면마입자는 제 1 슬러리의 연마입자보다 작은 평균직경을 갖는 것을 특징으로 하는 CMP장치.

청구항 48. 제 41 항에 있**머서**.

제 1 슬러리 및 제 2 슬러리는 면마입자를 함유하며, 제 2 슬러리의 면마입자는 제 1 슬러리의 면마입자 보다 평균적으로 연성인 것을 특징으로 하는 CMP장치.

청구항 49. 제 35 항에 있어서,

제 1 면마는 삼기 금속총 및 삼기 배리머총의 부분들을 제거하여 삼기 유전총의 부분들을 노출시키면서 삼기 금속층과 삼기 배리머총의 잔류부분들을 남게 하여 삼기 유전층내에 한정된 삼기 상호 접속부로서 기능하게 하는 것을 특징으로 하는 CMP 장치.

청구항 50. 제 49 항에 있어서,

제 2 슬러리는 금속총에 대한 유전총의 선택도가 제 1 슬러리의 것보다 큰 것을 특징으로 하는 CMP 장치.

청구항 51. 제 49 항에 있어서,

제 2 면마는 상기 유전층의 노출부의 상부를 제거하도록 수행되는 것을 특징으로 하는 때 장치.

청구항 52. (a) 기판 삼부의 레벨간(inter-level) 절연총에 적어도 하나의 개구부를 형성하는 단계와;

- (b) 삼기 적대도 하나의 개구부에 도전성 금속을 성장시켜 삼기 도전성 금속의 일부분이 상기 레벨간 절면층의 상면 위로 돌출부를 갖도록 하는 단계와;
- (c) 삼기 돌출부의 삼부를 가혹한 조건하에서 면마하는 단계와;
- (d) 상기 도전성 금속의 일부가 상기 레벨간 절면총의 상면과 동일 평면율 이룰 때까지 완화된 조건하에서 상기 돌출부의 나머지 부분을 연마하는 단계를,

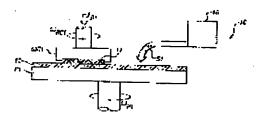
포함하는 것을 특징으로 배선구조의 제조방법.

- 청구항 53. (a) 기판 삼부의 레벨간(inter-level) 절연층에 적머도 하나의 개구부를 형성하는 단계 와;
- (b) 삼기 적어도 하나의 개구부에 도전성 금속을 성장시켜 삼기 도전성 금속의 일부분이 삼기 레벨간 절 연층의 상면 위로 돌출부를 갖도록 하는 단계와;
- (c) 삼기 돌출부의 삼부를 고속으로 연마하는 단계와;
- (d) 상기 도전성 금속의 일부가 상기 레벨간 철연총의 상면과 동일 평면을 미룰 때까지 저속으로 상기 돌출부의 나머지 부분을 연마하는 단계를,

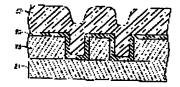
포함하는 것을 특징으로 배선구조의 제조방법.

도图

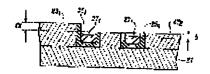
<u> 도명/</u>



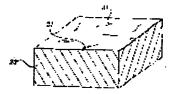
도면과



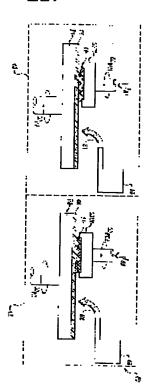
⊊828



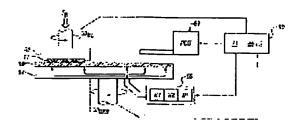
도型3



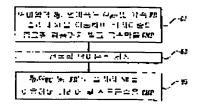
⊊ 24



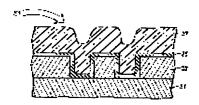
*⊊2*15



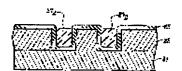
*도型*8



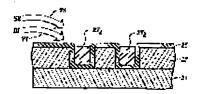
⊊*BITA*



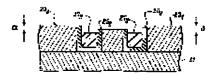
£078



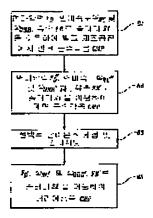
도型7C



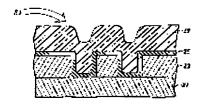
도면70



도型8



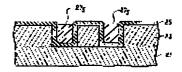
*도四0*4



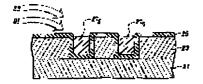
도型88



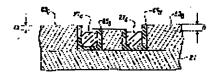
⊊eec



도ല00



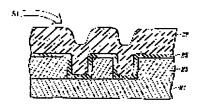
⊊88E



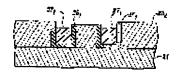
도型10



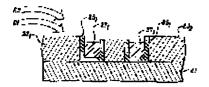
도型11A



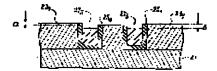
*도图11*8



*도图11*0



도图110



<u> 5012</u>

